(19) 日本国特許厅(JP)

(12)公 開 特 許 公 報(A)

(11)特許出願公開番号

特開2004-43713 (P2004-43713A)

(43) 公開日 平成16年2月12日(2004.2.12)

(51) Int.Cl. ⁷ COBG 18/18 COBK 3/00 COBK 5/00	FI COSG 18/18 COSK 3/00 COSK 5/00 COSL 75/04	テーマコード(参考) 4 J O O 2 4 J O 3 4
COSK 5/W COSL 75/04	•	

審査請求 未請求 請求項の数 10 OL (全 19 頁)

			71-214 4 - 414
(21) 出願番号 (22) 出願日	特願2002-205506 (P2002-205506) 平成14年7月15日 (2002.7.15)	(71) 出願人	000003300 東ソー株式会社 山口県周南市開成町4560番地
		(72) 発明者	木曾 浩之 山口県新南陽市政所4丁目5-5
		(72) 発明者	徳本 勝美 山口県徳山市大字徳山4120番地-90 6号
		(72) 発明者	玉野 豊 山口県徳山市四熊井谷216-5
		Fターム (参	(表考) 4J002 CK021 DE126 DE236 DH046 EC036 EC046 EJ056 EW046 EW056 FD136
			真双百户维力

最終頁に続く

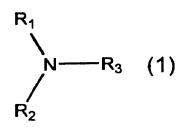
(54) [発明の名称] 硬質ポリウレタンフォームの製造用触媒組成物及びそれを用いた硬質ポリウレタンフォームの製造方法

(57)【要約】

【課題】1,1,1,3,3-ペンタフルオロプロパン(HFC-245fa)及び/又は1,1,1,3,3-ペンタフルオロブタン(HFC-365mfc)を発泡剤として用いた場合において、フォームの流動性、接着強度及び寸法安定性を改善された硬質ポリウレタンフォームの製造方法、及びそのための触媒組成物を提供する。

【解決手段】硬質ポリウレタンフォームを製造する方法において、アミン触媒として、下記一般式(1)

【化1】



10

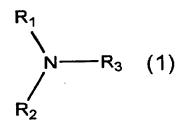
で示されるアミン化合物と、トリエチレンジアミン、N, N, N', N'-テトラメチル-1, 6-ヘキサンジアミン及びN, N-ジメチルシクロヘキシルアミンからなる群より

【特許請求の範囲】

【請求項1】

下記一般式(1)

【化1】



10

(式中、 R_1 、 R_2 、 R_3 は、各々独立して、炭素数 $1\sim 20$ のアルキル基を表す。)で示されるアミン化合物と、トリエチレンジアミン、N, N, N', N' ーテトラメチルー1, 6 ーヘキサンジアミン及びN, N ージメチルシクロヘキシルアミンからなる群より選ばれる 1 種又は 2 種以上のアミン化合物とを含有してなる、1, 1, 1, 3, 3 ーペンタフルオロプロパン(HFC-245fa)及び/又は 1, 1, 1, 3, 3 ーペンタフルオロブタン(HFC-365mfc)を発泡剤として用いる硬質ポリウレタンフォーム製造用の触媒組成物。

【請求項2】

一般式(1)において、置換基 R1、R2、R3が、各々独立して、メチル基、エチル基、プロピル基、ブチル基、ペンチル基、ヘキシル基、ヘプチル基、オクチル基、ノニル基、デシル基、ウンデシル基、ドデシル基、トリデシル基、テトラデシル基、ヘプタデシル基、又はヘキサデシル基で示されるアミン化合物であることを特徴とする請求項1に記載の触媒組成物。

【請求項3】

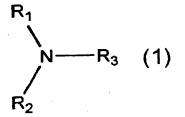
一般式 (1) で表わされるアミン化合物が、トリメチルアミン、ジメチルエチルアミン、ジメチルプロピルアミン、ジメチルブチルアミン、ジメチルペンチルアミン、ジメチルへキシルアミン、ジメチルへプチルアミン、ジメチルオクチルアミン、ジメチルノニルアミン、ジメチルデシルアミン、ジメチルウンデシルアミン、ジメチルドデシルアミン、ジメチルトリデシルアミン、ジメチルテトラデシルアミン、ジメチルペンタデシルアミン、及びジメチルへキサデシルアミンからなる群より選ばれる1種又は2種以上のアミン化合物であることを特徴とする請求項1に記載の触媒組成物。

【請求項4】

ポリオールとポリインシアネートを、アミン触媒、発泡剤、及び必要に応じて他の助剤の存在下に反応させて硬質ポリウレタンフォームを製造する方法において、アミン触媒として、下記一般式(1)

【化2】

40



(式中、 R_1 、 R_2 、 R_3 は、各々独立して、炭素数 $1\sim 20$ のアルキル基を表す。)で示されるアミン化合物と、トリエチレンジアミン、N, N, N, N, N ーテトラメチル 50

-1,6-ヘキサンジアミン及びN,N-ジメチルシクロヘキシルアミンからなる群より 選ばれる1種又は2種以上の化合物とを含有してなる触媒組成物を使用し、且つ発泡剤と して、1, 1, 3, 3-ペンタフルオロプロパン (HFC-245fa)及び/又は 1, 1, 1, 3, 3-ペンタフルオロブタン (HFC-365mfc) を使用することを 特徴とする硬質ポリウレタンフォームの製造方法。

【請求項5】

一般式 (1) において、置換基 R 、 R 。 、 R 。が、各々独立して、メチル基、エチル基 、プロピル基、ブチル基、ペンチル基、ヘキシル基、ヘプチル基、オクチル基、ノニル基 、デシル基、ウンデシル基、ドデシル基、トリデシル基、テトラデシル基、ヘプタデシル 基、又はヘキサデシル基で示されるアミン化合物であることを特徴とする請求項4に記載 10 の硬質ポリウレタンフォームの製造方法。

【請求項6】

一般式(1)で表わされるアミン化合物が、トリメチルアミン、ジメチルエチルアミン、 ジメチルプロピルアミン、ジメチルプチルアミン、ジメチルペンチルアミン、ジメチルへ キシルアミン、ジメチルヘプチルアミン、ジメチルオクチルアミン、ジメチルノニルアミ ン、ジメチルデシルアミン、ジメチルウンデシルアミン、ジメチルドデシルアミン、ジメ チルトリデシルアミン、ジメチルテトラデシルアミン、ジメチルペンタデシルアミン、及 びジメチルヘキサデシルアミンからなる群より選ばれる1種又は2種以上のアミン化合物 であることを特徴とする請求項4に記載の硬質ポリウレタンフォームの製造方法。

【請求項7】

アミン触媒の使用量が、ポリオール100重量部に対して0.01~20重量部である請 求項4乃至請求項6のいずれかに記載の硬質ポリウレタンフォームの製造方法。

【請求項8】

助剤として、整泡剤を使用することを特徴とする請求項4又は請求項4乃至請求項7のい ずれかに記載の硬質ポリウレタンフォームの製造方法。

助剤として、架橋剤及び/又は鎖延長剤を使用することを特徴とする請求項4乃至請求項 8のいずれかに記載の硬質ポリウレタンフォームの製造方法。

【請求項10】

助剤として、難燃剤を使用することを特徴とする請求項4乃至請求項9のいずれかに記載 30 の硬質ポリウレタンフォームの製造方法。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】

本発明は、1, 1, 1, 3, 3-ペンタフルオロプロパン (HFC-245fa) 及び/ 又は1, 1, 1, 3, 3-ペンタフルオロブタン (HFC-365mfc)を発泡剤とし て用いる硬質ポリウレタンフォーム製造用の触媒組成物及びそれを用いた硬質ポリウレタ ンフォームの製造方法に関する。

[0002]

さらに詳しくは、脂肪族アミン化合物と、トリエチレンジアミン、N, N, N', N' - 40 テトラメチルー 1 , 6 - ヘキサンジアミン、及び N , N - ジメチルシクロヘキシルアミン からなる群より選ばれる1種又は2種以上のアミン化合物を含有してなる上記発泡剤用硬 質ポリウレタンフォーム触媒組成物、並びにその触媒組成物と上記発泡剤を用いることに より、フォームの流動性、接着強度及び寸法安定性に優れた硬質ポリウレタンフォームの 製造法に関する。

[0003]

【従来の技術】

ポリウレタンフォームは、自動車用シートクッション、マットレス、家具等に用いられる 軟質フォームや、自動車インストルメントパネル、ヘッドレスト、アームレスト等に用い られる半硬質フォーム、電気冷蔵庫、建材等に用いられる硬質フォームとして広く使用さ 50

れている。

[0004]

近年、硬質ポリウレタンフォームの製造においては、コスト削減や省エネルギーの観点か ら、フォームの流動性及び熱伝導率の向上が強く要求されている。ポリウレタンフォーム の形成反応は、主にポリオールとイソシアネートの反応によるウレタン基形成反応(樹脂 化反応) とイソシアネートと水との反応によるウレア基形成及び炭酸ガス発生反応 (泡化 反応) の 2 つの反応からなり、触媒は、これらの反応速度だけでなく、フォームの流動性 、接着強度、寸法安定性及び物性等に大きな影響を及ぼす。

[0005]

硬質ポリウレタンフォームの製造においては、従来、発泡剤として使用されてきたジクロ 10 ロモノフルオロエタン類 (HCFC) にオゾン層破壊の問題があることから、これに代わ る発泡剤として、近年、オゾン層破壊の問題のない1,1,1,3,3ーペンタフルオロ プロパン (HFC-245fa)、1,1,1,3,3-ペンタフルオロブタン (HFC -365mfc)が提案されている。また、ポリウレタン製造用の触媒としては、これま で有機金属触媒や3級アミン触媒が用いられており、3級アミン触媒がポリウレタン製造 用の優れた触媒となることは既に広く知られている。 3級アミン化合物の中で、工業的に 利用されているポリウレタン製造用触媒としては、トリエチレンジアミン、N, N, N' , N'ーテトラメチルー1,6-ヘキサンジアミン、ビス(2-ジメチルアミノエチル) エーテル、N, N, N', N", N" ーペンタメチルジエチレントリアミン、Nーメチル モルフォリン、N-エチルモルフォリン等の化合物が例示できる。

[0006]

【発明が解決しようとする課題】

しかしながら、HFC-245fa、HFC-365mfcは、HCFC等と比べてポリ オールに溶解しにくく、かつ価格面で高価であるため、少量しか混合使用することができ ない。このため、発泡剤としてHFC-245fa及び/又はHFC-365mfcを使 用した処方において、前記した3級アミン触媒を用いた場合、水の使用量が多くなるため 、従来のHCFC等を発泡剤として使用した硬質ポリウレタンフォームと比較してフォー ムの流動性、接着強度及び寸法安定性に劣る問題があり、これらを改善することが強く望 まれていた。

[0007]

本発明は上記の課題に鑑みてなされたものであり、その目的は、HFC-245fa及び /又はHFC-365mfcを発泡剤として用いた場合において、フォームの流動性、接 着強度及び寸法安定性を改善された硬質ポリウレタンフォームの製造方法、及びそのため の触媒組成物を提供することである。

[8000]

【課題を解決するための手段】

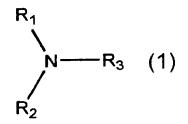
本発明者らは、上記問題を解決するために鋭意検討を行った結果、HFC-245fa及 び/又はHFC-365mfcを発泡剤として用いる硬質ポリウレタンフォーム製造用の 触媒組成物を見出し、この触媒組成物を使用することで、フォームの流動性、接着強度及 び寸法安定性に優れた硬質ポリウレタンフォームが得られることを見出し、本発明を完成 40 するに至った。

[0009]

即ち、本発明は、下記一般式(1)

[0010]

【化3】



(式中、R₁、R₂、R₃は、各々独立して、炭素数1~20のアルキル基を表す。) で示されるアミン化合物と、トリエチレンジアミン、N, N, N', N'ーテトラメチル -1, 6 -ヘキサンジアミン及びN, N -ジメチルシクロヘキシルアミンからなる群より 選ばれる1種又は2種以上のアミン化合物とを含有してなる、1,1,1,3,3ーペン タフルオロプロパン (HFC-245fa) 及び/又は1, 1, 1, 3, 3-ペンタフル オロブタン (HFC-365mfc) を発泡剤として用いる硬質ポリウレタンフォーム製 造用の触媒組成物、並びに

ポリオールとポリイソシアネートを、アミン触媒、発泡剤、及び必要に応じて他の助剤の 存在下に反応させて硬質ポリウレタンフォームを製造する方法において、アミン触媒とし て、上記一般式 (1) で示されるアミン化合物と、トリエチレンジアミン、N, N, N' , N'ーテトラメチルー1,6-ヘキサンジアミン及びN,Nージメチルシクロヘキシル 20 アミンからなる群より選ばれる1種又は2種以上の化合物とを含有してなる触媒組成物を 使用し、且つ発泡剤として、1,1,1,3,3ーペンタフルオロプロパン(HFC-2 45fa) 及び/又は1, 1, 1, 3, 3-ペンタフルオロプタン (HFC-365mf c)を使用することを特徴とする硬質ポリウレタンフォームの製造方法である。

[0011]

以下、本発明について詳細に説明する。

 $[0\ 0\ 1\ 2]$

本発明において、硬質ポリウレタンフォームとは、Gunter Oertel, "Po lyurethane Handbook" (1985年版) Hanser Publi shers社 (ドイツ) p. 234-313や、岩田敬治「ポリウレタン樹脂ハンドブ 30 ック」 (1987年初版) 日刊工業新聞社 p. 224-283に記載の、高度に架橋さ れたクローズドセル構造を有し、可逆変形不可能なフォームをいう。硬質ウレタンフォー ムの物性は、特に限定されるのではないが、一般的には、密度が10~100kg/m³ 、圧縮強度が50~1000kPaの範囲である。

 $[0\ 0\ 1\ 3\]$

本発明におけるアミン触媒は、上記一般式(1)で示されるアミン化合物と、トリエチレ ンジアミン、N, N, N', N'ーテトラメチルー1, 6-ヘキサンジアミン、及びN, N-ジメチルシクロヘキシルアミンからなる群より選ばれる1種又は2種以上のアミン化 合物を含んでなる触媒組成物である。

[0014]

本発明において、上記一般式 (1) で示されるアミン化合物の置換基R1、R2、R3と しては、各々独立して、メチル基、エチル基、プロピル基、ブチル基、ペンチル基、ヘキ シル基、ヘプチル基、オクチル基、ノニル基、デシル基、ウンデシル基、ドデシル基、ト リデシル基、テトラデシル基、ヘプタデシル基、又はヘキサデシル基が好ましい。

[0015]

本発明において、上記一般式 (1) で示されるアミン化合物としては、前記したアミン化 合物に該当するものであれば特に限定するものではないが、具体的には、トリメチルアミ ン、ジメチルエチルアミン、ジメチルプロピルアミン、ジメチルブチルアミン、ジメチル ペンチルアミン、ジメチルヘキシルアミン、ジメチルヘプチルアミン、ジメチルオクチル アミン、ジメチルノニルアミン、ジメチルデシルアミン、ジメチルウンデシルアミン、ジ 50

[0016]

これらのアミン化合物のうち、触媒活性が高いことから、トリメチルアミン、ジメチルエチルアミン、ジメチルプロピルアミン、ジメチルブチルアミン、ジメチルペンチルアミン、ジメチルへキシルアミン、ジメチルへプチルアミン、ジメチルオクチルアミン、ジメチルノニルアミン、ジメチルデシルアミン、ジメチルドデシルアミン、ジメチルトリデシルアミン、ジメチルテトラデシルアミン、ジメチルペンタデシ 20 ルアミン、ジメチルヘキサデシルアミンが特に好ましい。

[0017]

本発明のアミン触媒として用いられる上記一般式 (1) で示されるアミン化合物は、文献 既知の方法にて容易に製造できる。例えば、モノアミンの還元メチル化やアルコールのア ミノ化による方法、ハロゲン化アルキルとジアルキルアミンとの反応による方法等が挙げ られる。

[0018]

本発明において、上記一般式(1)で示されるアミン化合物と、トリエチレンジアミン、N,N,N',N'-テトラメチルー1,6-ヘキサンジアミン、及びN,N-ジメチルシクロヘキシルアミンからなる群より選ばれる1種又は2種以上のアミン触媒の使用量は、使用されるポリオール100重量部に対し、通常0.01~20重量部、好ましくは0.05~10重量部の範囲である。0.01重量部より少ないとフォームの成形性が悪化し、寸法安定性が悪くなる場合がある。一方、20重量部を超えると、触媒を増やした効果が得られないだけでなくフォームの流動性が悪化する場合がある。

[0019]

本発明において使用される上記一般式(1)で示されるアミン化合物と、トリエチレンジアミン、N,N,N',N'ーテトラメチルー1,6ーへキサンジアミン、及びN,Nージメチルシクロへキシルアミンからなる群より選ばれる1種又は2種以上のアミン化合物の組成は、特に限定するものではないが、上記一般式(1)で示されるアミン化合物10~95重量%に対し、トリエチレンジアミン、N,N,N',N'ーテトラメチルー1,6ーへキサンジアミン、及びN,Nージメチルシクロへキシルアミンからなる群より選ばれる1種又は2種以上のアミン化合物が90~5重量%が好ましい。上記一般式(1)で示されるアミン化合物が10重量%より少ないとフォームの接着強度が悪くなる場合がある。一方、上記一般式(1)で示されるアミン化合物が95重量%より多いと、フォームの流動性や寸法安定性が悪化し、また触媒の使用量が多くなりコスト的に不利になる。

[0020]

本発明のポリウレタンの製造方法に使用されるアミン触媒は、前記した触媒組成物であるが、それ以外にも本発明を逸脱しない範囲で他の触媒を併用して用いることができる。他の触媒としては、例えば、従来公知の有機金属触媒、カルボン酸金属塩、第3級アミン類や第4級アンモニウム塩類等を挙げることができる。

[0021]

有機金属触媒としては、従来公知のものであればよく特に限定するものではないが、例え ば、スタナスジアセテート、スタナスジオクトエート、スタナスジオレエート、スタナス ジラウレート、ジブチル錫オキサイド、ジブチル錫ジアセテート、ジブチル錫ジラウレー ト、ジブチル錫ジクロライド、ジオクチル錫ジラウレート、オクタン酸鉛、ナフテン酸鉛 、ナフテン酸ニッケル、ナフテン酸コバルト等が挙げられる。

[0022]

カルボン酸金属塩としては、従来公知のものであればよく、例えば、カルボン酸のアルカ リ金属塩やアルカリ土類金属塩が挙げられる。カルボン酸としては、特に限定するもので はないが、例えば、酢酸、プロピオン酸、2-エチルヘキサン酸、アジピン酸等の脂肪族 10 モノ及びジカルボン酸類、安息香酸、フタル酸等の芳香族モノ及びジカルボン酸類等が挙 げられる。また、カルポン酸塩を形成すべき金属としては、リチウム、ナトリウム、カリ ウム等のアルカリ金属、カルシウム、マグネシウム等のアルカリ土類金属が好適な例とし て挙げられる。

[0 0 2 3]

第3級アミン類としては、従来公知のものであればよく特に限定するものではないが、例 えば、N, N, N', N'-テトラメチルエチレンジアミン、N, N, N', N'ーテト ラメチルプロピレンジアミン、N, N, N', N", N" -ペンタメチルジエチレントリ N" -ペンタメチルジプロピレントリアミン、N, N, N, ${f N}^{f v}$ ーテトラメチルグアニジン、 ${f 1}$, ${f 3}$, ${f 5}$ ートリス(${f N}$, ${f N}$ ージメチルアミノプロ ピル) ヘキサヒドローS-トリアジン、1,8-ジアザビシクロ[5.4.0]ウンデセ ンー7、N, N' -ジメチルピペラジン、N-メチルモルホリン、N-エチルモルホリン 、ビス(2-ジメチルアミノエチル)エーテル、1-メチルイミダゾール、1,2-ジメ チルイミダゾール、1-イソブチル-2-メチルイミダゾール、1-ジメチルアミノプロ ピルイミダゾール等の第3級アミン化合物類が挙げられる。

[0024]

第4級アンモニウム塩類としては、従来公知のものであればよく特に限定するものではな いが、例えば、テトラメチルアンモニウムクロライド等のテトラアルキルアンモニウムハ ロゲン化物、水酸化テトラメチルアンモニウム塩等のテトラアルキルアンモニウム水酸化 30 物、テトラメチルアンモニウム2-エチルヘキサン酸塩、2-ヒドロキシプロピルトリメ チルアンモニウムギ酸塩、2-ヒドロキシプロピルトリメチルアンモニウム2-エチルへ キサン酸塩等のテトラアルキルアンモニウム有機酸塩類が挙げられる。

[0025]

本発明の触媒組成物は、前述したように、単独で又は他の触媒と混合して使用することが できるが、混合調整にあたっては、必要ならば、ジプロピレングリコール、エチレングリ コール、1,4-ブタンジオール又は水等の溶媒が使用できる。溶媒の量は、特に限定す るものではないが、好ましくは触媒の全量に対して3重量倍以下である。3重量倍を超え ると、フォームの物性に影響を及ぼし、経済上の理由からも好ましくない。このように調 整された触媒は、ポリオールに添加して使用しても良いし、種々のアミン触媒を別々にポ 40 リオールに添加しても良く、特に限定されるものではない。

[0026]

本発明の方法において、使用されるポリオールとしては、例えば、従来公知のポリエーテ ルポリオール、ポリエステルポリオール、ポリマーポリオール、更には含リンポリオール やハロゲン含有ポリオール等の難燃ポリオール等が挙げられる。これらのポリオールは単 独で使用することもできるし、適宜混合して併用することもできる。

[0 0 2 7]

本発明の方法において、使用されるポリエーテルポリオールとしては、例えば、エチレン グリコール、プロピレングリコール、グリセリン、トリメチロールプロパン、ペンタエリ スリトール、ソルビトール、シュークロース等の多価アルコール類、エチレンジアミンの 50

ようなアミン類、トルエンジアミン、ジフェニルメタン-4,4-ジアミン等の芳香族ア ミン化合物類、エタノールアミン及びジエタノールアミン等のようなアルカノールアミン 類等のような少なくとも 2 個以上の活性水素基を有する化合物を出発原料として、これに エチレンオキシドやプロピレンオキシドに代表されるアルキレンオキサイドの付加反応に より、例えば、Gunter Oertel, "Polyurethane Handb ook" (1985年版) Hanser Publishers社 (ドイツ) - 5 3に記載の方法によって製造されたものが挙げられる。

[0028]

本発明の方法において、使用されるポリエステルポリオールとしては、例えば、二塩基酸 とグリコールの反応から得られるものや、岩田敬治「ポリウレタン樹脂ハンドブック」 (10 1987年初版)日刊工業新聞社 p. 117に記載されているようなナイロン製造時の 廃物、トリメチロールプロパン、ペンタエリストールの廃物、フタル酸系ポリエステルの 廃物、廃品を処理し誘導したポリエステルポリオール等が挙げられる。

[0029]

本発明の方法において、使用されるポリマーポリオールとしては、例えば、前記ポリエー テルポリオールとエチレン性不飽和単量体例えばブタジエン、アクリロニトリル、スチレ ン等をラジカル重合触媒の存在下に反応させた重合体ポリオールが挙げられる。

[0030]

本発明の方法において、使用される難燃ポリオールとしては、例えば、リン酸化合物にア ルキレンオキシドを付加して得られる含リンポリオール、エピクロルヒドリンやトリクロ 20 ロブチレンオキシドを開環重合して得られる含ハロゲンポリオール、フェノールポリオー ル等が挙げられる。

[0 0 3 1]

本発明の方法においては、平均水酸基価は100~800mgKOH/gのポリオールが 好ましく、さらに200~700mgKOH/gのポリオールが、特に好適に使用される

[0032]

本発明に使用されるポリイソシアネートは、従来公知のものであればよく特に限定するも のではないが、例えば、トルエンジイソシアネート(TDI)、ジフェニルメタンジイソ シアネート (MDI) 、ナフチレンジイシシアネート、キシリレンジイソシアネート等の 30 芳香族ポリイソシアネート類、ヘキサメチレンジイソシアネート等の脂肪族ポリイソシア ネート類、ジシクロヘキシルジイソシアネート、イソホロンジイソシアネート等の脂環式 ポリインシアネート類及びこれらの混合体等が挙げられる。これらのうち好ましくはTD Iとその誘導体又はMDIとその誘導体であり、これらは混合して使用しても差し支えな 64

[0033]

TDIとその誘導体としては、2,4-TDIと2,6-TDIの混合物又はTDIの末 端イソシアネートプレポリマー誘導体を挙げることができる。MDIとその誘導体として は、MDIとその重合体のポリフェニルポリメチレンジイソシアネートの混合体、及び/ 又は末端イソシアネート基をもつジフェニルメタンジイソシアネート誘導体を挙げること 40 ができる。

[0034]

これらポリインシアネートとポリオールの混合割合としては、特に限定されるものではな いが、イソシアネートインデックス (イソシアネート基/イソシアネート基と反応しうる 活性水素基)で表すと、一般に60~400の範囲が好ましい。

[0035]

本発明の方法に用いられる発泡剤は、1, 1, 1, 3, 3ーペンタフルオロプロパン(H FC-245fa) 及び/又は1, 1, 1, 3, 3-ペンタフルオロプタン (HFC-3 65mfc)であり、HFC-245faと水及び/又は低沸点炭化水素との混合物、H FC-365mfcと水及び/又は低沸点炭化水素との混合物、HFC-245fa及び 50 HFC-365mfcと水及び/又は低沸点炭化水素との混合物も使用することができる

[0036]

[0037]

本発明において、1, 1, 1, 3, 3-ペンタフルオロプロパン(HFC-245 fa)及び/又は1, 1, 1, 3, 3-ペンタフルオロブタン(HFC-365 m fc)及び/又は低沸点炭化水素の使用量は、所望の密度やフォーム物性に応じて決定されるが、具体的には、得られるフォーム密度が、通常10~200 k g/m³、好ましくは20~100 k g/m³ となるように選択される。水の使用量は、特に限定するものではないが、ポリオール100 重量部に対して1. 0 重量部以上が好ましい。1. 0 重量部より少ないと、1, 1, 1, 3, 3-ペンタフルオロプロパン(HFC-245 fa)及び1, 1, 1, 1, 3, 3-ペンタフルオロブタン(HFC-365 m fc)の使用量が多くなり、コスト的に不利である。

[0038]

本発明において、必要であれば整泡剤として界面活性剤を用いることができる。使用され ²⁰ る界面活性剤としては、例えば、従来公知の有機シリコーン系界面活性剤が挙げられ、具体的には、有機シロキサンーポリオキシアルキレン共重合体、シリコーンーグリース共重合体等の非イオン系界面活性剤、又はこれらの混合物等が例示される。それらの使用量は、ポリオール100重量部に対して通常0.1~10重量部である。

[0039]

本発明において、必要であれば架橋剤又は鎖延長剤を用いることができる。架橋剤又は鎖延長剤としては、例えば、エチレングリコール、1,4ープタンジオール、グリセリン等の低分子量の多価アルコール類、ジエタノールアミン、トリエタノールアミン等の低分子量のアミンポリオール類、又はエチレンジアミン、キシリレンジアミン、メチレンビスオルソクロルアニリン等ポリアミン類を挙げることができる。

[0 0 4 0]

本発明の方法において、必要であれば難燃剤を用いることができる。使用される難燃剤としては、例えば、リン酸とアルキレンオキシドとの付加反応によって得られるプロポキシル化リン酸、プロポキシル化ジブチルピロリン酸等の含リンポリオールの様な反応型難燃剤、トリクレジルホスフェート等の第3リン酸エステル類、トリス(2ークロロエチル)ホスフェート、トリス(クロロプロピル)ホスフェート等のハロゲン含有第3リン酸エステル類、ジブロモプロパノール、ジブロモネオペンチルグリコール、テトラブロモビスフェノールA等のハロゲン含有有機化合物類、酸化アンチモン、炭酸マグネシウム、炭酸カルシウム、リン酸アルミニウム等の無機化合物等が挙げられる。その量は特に限定されるものではなく、要求される難燃性に応じて異なるが、ポリオール100重量部に対して通常4~20重量部である。

[0041]

本発明においては、必要に応じて、着色剤や、老化防止剤、その他従来公知の添加剤等も使用できる。これらの添加剤の種類、添加量は、使用される添加剤の通常の使用範囲でよい。

[0 0 4 2]

本発明の方法は、前記原料を混合した混合液を急激に混合、攪拌した後、適当な容器又はモールドに注入して発泡成型することにより行われる。混合、攪拌は一般的な攪拌機や専用のポリウレタン発泡機を使用して実施すれば良い。ポリウレタン発泡機としては高圧、低圧及びスプレー式の機器が使用できる。

30

[0043]

本発明の方法により、製造される製品は種々の用途に使用できる。例えば、冷凍庫、冷蔵庫、断熱建材等が挙げられる。

[0044]

以下、実施例、比較例に基づいて説明するが、本発明はこれら実施例のみに限定されるものではない。

[0045]

なお、以下の実施例、比較例において、各測定項目の測定方法は以下の通りである。

[0046]

・反応性の測定項目

クリームタイム:フォームが上昇開始する時間を目視にて測定

ゲルタイム:反応が進行し液状物質より、樹脂状物質に変わる時間を測定

タックフリータイム:フォーム表面のべとつきがなくなった時間を測定

ライズタイム:フォームの上昇が停止する時間を目視にて測定。

[0047]

・フォームの流動性:100×25×3.0cmのアルミニウム製モールドに混合液を一定量注入し、生成したフォームの長さ(cm)を測定した。フォームの長さが長いほど流動性に優れる。

[0048]

・フォームのコア密度:

50×50×4.5cmのアルミニウム製モールドを用いてフリー発泡を行い、生成したフォームの中心部を20×20×3cmの寸法にカットし、寸法、重量を正確に測定してコア密度を算出した。

[0049]

・フォームの接着強度:

25×25×8.0cmのアルミニウム製モールドの上面に5×5cmの亜鉛引き鉄板をセットして発泡させた。発泡1時間後、セットした鉄板の90度剥離強度を測定し、フォームの接着強度とした。

[0.050]

・フォームの寸法安定性:

50×50×4.5cmのアルミニウム製モールドで発泡したフォームを-30℃×48時間の条件下、厚み方向の変化率を測定した。

[0051]

実施例1~実施例12

ポリオール、発泡剤、整泡剤を表 1に示した原料配合比にてプレミックスAを調合した。プレミックスA 47.1 gを300mlポリエチレンカップに取り、表 1に示した触媒を、各々の反応性が下記のゲルタイムで90秒となる量を添加し、10 $\mathbb C$ に温度調整した。別容器で10 $\mathbb C$ に温度調整したポリイソシアネート液(MR-200)をイソシアネート基/OH基(モル比)×100)が110 となる量がけプレミックス $\{472$ $\mathbb C$ \mathbb

[0052]

【表 1】

20

10

30

20

30

	54	90		8	5.5	20				0.7			4:	=
	23	60		8	2.5	2.0				0.5		<u>6.</u>		2
	22	100		ຂ	22	2.0				9.0	9.			2
	21	9		8	2.5	202			9.0				2	9
	20	100		ຊ	52	20	· · · ·		4.0			9.0	7	110
	19	100		೫	2.5	5.0			0.65		5.3			110
	18	901		စ္က	2.5	2.0		0.5					9	110
	17	ē		္က	2.5	2.0		4.				8.0	7	110
	16	8		8	2.5	2.0		9.0		,	1.2			19
	16	5		ຊ	2.5	2.0	0.45		<u>_</u>				6	운
1	4-	8		೫	2.5	2.0	0.35					6.0		9
ES.	13	8		ន	2.5	2.0	0.5				0:			2
東福金	12	ş	8		2.5	2.0				Ξ			2.2	5
	=	8	ಜ್ಞ		2.5	2.0				9.8		8.		10
	5	ŝ	S		25	20				1.2	2.4			110
	6	8	S		25	2.0			0.0				1.8	110
	8	8	S		2.5	2.0			0.65			1.3		110
	-	š	8		2.5	2.0			0:-		2.0			110
	80	8	99		2.5	2.0		9.0					1.8	110
	9	5	စ္တ		2.5	2.0		9.0				1.2		110
	4	8	S		2.5	2.0		6.0			1.8			2
	3	8	೫		2.5	2.0	6						1.4	=
	2	9	e		2.5	2.0	0.5					2		200
	-	5	8		2.5	20	0.75				1.5			=
		フ ポリオール 11	V HFC-245fa	" HFC-365mfc	10 X	△ 柳ざ玉 2)	自集A 3)	各株日 4	A P P P P P P P P P P P P P P P P P P P	な、高葉のの	44 金城市 7	(B)	の数数で	イソシアネート INDEX 101

【表 2】

_											美籍空	_										
	6	6	4	2	9	7	8	6	5	=	12 1	13	14	16 1	16	17 1	18 1	19 2	20 21	22	23	24
(金)集/4	1	<u>'</u>	1					T	T		\vdash	 -	-	-	-	-	-	-				
701-6946 25	8	-2	25	8	77	92	ຊ	ຂ	ĸ	~			 *			25 2	- 32	32	24	25 31	- 26	
		8	8	. 8	8	16	8	88	8	8	- 6	 8	 8		.68	 		-	 	06 08	 	-
37.6		125	128	122	126	128	122	125	126	123	125 1	- 8 -	122	124 1	128	123	127	8	124 15	138	1,	125 128
			142	137	141	143	135	139	139	136	138	148	137	143 1	145 1	138 1/	141	149	137	04	148	138 143
75 4物性	-	_	<u> </u>	_		_							_				•		_			
18 (cm) 型倉房	85	- 83	79	.	8	78	器	82	78	8	82	- B		8	- 8T		- 62	8	 8	96	87 B	- 8
コア政権 (kg/m³) 28.3	3 27.3	3 27.4	1 28.3	27.4	27.5	28.1	27.2	27.4	28.4	27.5	27.3	29.5	28.5	28.6	28.5 2	28.6 24	28.3	29.3	28.4 21	28.7 2	29.6	28.7 28.8
		1.20	1.32	1.45	<u> </u>	1.21	1.33	1.23	1.7	1.28	1.22	1.28	1.48	1.40	1.42	1.86	1.57	8. T	1.52	44.	1.25	1.43 1.34
		. 1	9	-1.2	7	# 6	7	-1.2	89	<u></u>	ا. ان	- 8	-1.2	- 7.7		-	0.7	<u>ن</u> ن	7 0.1	1.2	-0.8	-1.2 -1.4

20

30

40

比較例1~比較例7

ポリオール、発泡剤、整泡剤を表3に示した原料配合比にてプレミックスAを調合した。 プレミックスA 47.1gを300m1ポリエチレンカップに取り、表3に示した触媒 を、各々の反応性が下記のゲルタイムで90秒となる量を添加し、10℃に温度調整した 50

。別容器で10℃に温度調整したポリイソシアネート液(MR-200)をイソシアネートインデックス |イソシアネート基/OH基(モル比)×100) | が110となる量だけプレミックスAのカップの中に入れ、素早く攪拌機にて6500rpmで5秒間攪拌した。混合攪拌した混合液を40℃に温度調節した2リットルポリエチレンカップに移し発泡中の反応性を測定した。次に原料スケールをアップさせ同様な操作にて40℃に温度調節したモールド内に混合液を入れ、発泡成形を行った。混合液を入れた時点から10分後にフォームを脱型した。成型フォームからフォームの流動性、コア密度、接着強度、寸法安定性を評価した。結果を表4にあわせて示す。

[0053]

【表 3】

10

20

30

40

							<u> </u>				<u>.</u>		—т	 1	1
	14	8		္က	2.5	202							=	음	
	13	100		90	2.5	202						14		2	
	12	100		<u>ල</u>	2.5	2.0					6.			2	
	11	100		စ္တ	2.5	2.0				3.1				5	8
	10	56		99	2.5	2.0			2.8					2	
	6	8		30	2.5	2.0		2.3						110	S #0
色	m	8		8	2.5	2,0	2.0					-		110	3) (1 – Mi
比較包	7	8	ജ		2,5	2.0		-					2.8	110	間=44 MOCA YOCA まモル楼
	9	8	೫		2.5	2.0						2.1		110	V(OH) (V) (V) (V)
	2	8	౭		2.5	2.0					. 2.9			110	(本) - (本) - (本) (本) (本)
	4	.8	౭		2.5	2.0				4.8				110	R:SZ: (東ツ- ()、IND ()
	8	ē	ຊ	***	2.5	2.0			0.4					110	(
	2	8	ဓင္တ		2.5	2.0		3.5						110	に と は は は は は は は は は は は に に に に に に に に に に に に に
	-	8	စ္က		2.5	2.0	3.0							110	米米 Marioh B B B B A A A A A A A A A A A A A A A
		ポリオール 1)	HFC-245fa	HFC-365mfc	*		触媒 A ³⁾	勉媒B 4)	デ 配媒C 5)	/ 無禁口 6)	做 触媒匠")	触媒F®	一种	イソシアネート INDEX 10)	1 / アンキード 18.00ペート 19.00ペート
		2	<u>،، ح</u>	15	21		<u> </u>				高型			12	(C)
- 1		1				HEAT.	44 (, April 1	4 7 11						

【表 4】

							比較例	<u>e</u>						
	-	2	ဗ	4	2	9	7	8	6	10	11	12	13	14
反応性(秒)														
クリームタイム	20	82	21	21	52	70	20	24	23	22	92	8	24	22
ゲルタイム	06	8	06	. 06	96	90		06	68	8	06	8	8	16
タックフリータイム	160	138	143	137	129	130	127	168	145	150	1 4	136	137	133
ライズタイム	141	147	154	153	143	142	5	155	154	162	36	150	148	146
フォーム物性		-												
流動性 (cm)	76	11	75	76	72	16	9/	75	75	75	76	27	75	76
コア密度 (kg/m³)	27.5	27.4	27.5	27.3	28.6	27.4	27.5	28.6	28.5	28.4	28.6	29.7	28.5	28.6
接着強度 (kgf/om²)	1.38	1.56	1.50	1.41	0.45	0.51	0.48	1.62	1.75	1.68	1.55	0.67	0.76	0.72
寸法安定性(%)	-8.8	-9.2	-8.5	7.7-	-3.5	-5.2	-5.6	-8.2	-7.5	-7.8	-72	-2.7	-4.3	-4.4

20

30

実施例13~実施例24

ポリオール、発泡剤、整泡剤を表1に示した原料配合比にてプレミックスAを調合した。 プレミックスA 47. 1gを300m1ポリエチレンカップに取り、表1に示した触媒 を、各々の反応性が下記のゲルタイムで90秒となる量を添加し、20℃に温度調整した 。別容器で20℃に温度調整したポリインシアネート液 (MR-200) をインシアネー トインデックス {イソシアネート基/OH基 (モル比) ×100) } が110となる量だ けプレミックスAのカップの中に入れ、素早く攪拌機にて6500rpmで5秒間攪拌し た。混合攪拌した混合液を40℃に温度調節した2リットルポリエチレンカップに移し発 泡中の反応性を測定した。次に原料スケールをアップさせ同様な操作にて40℃に温度調 節したモールド内に混合液を入れ、発泡成形を行った。混合液を入れた時点から10分後 にフォームを脱型した。成型フォームからフォームの流動性、コア密度、接着強度、寸法 50

安定性を評価した。結果を表2にあわせて示す。

[0054]

比較例8~比較例14

ポリオール、発泡剤、整泡剤を表3に示した原料配合比にてプレミックスAを調合した。 プレミックスA 47.1gを300m1ポリエチレンカップに取り、表3に示した触媒 を、各々の反応性が下記のゲルタイムで90秒となる量を添加し、20℃に温度調整した 。別容器で20℃に温度調整したポリイソシアネート液(MR-200)をイソシアネー トインデックス {イソシアネート基/OH基 (モル比) ×100) } が110となる量だ けプレミックスAのカップの中に入れ、素早く攪拌機にて6500rpmで5秒間攪拌し た。混合攪拌した混合液を40℃に温度調節した2リットルポリエチレンカップに移し発 10 泡中の反応性を測定した。次に原料スケールをアップさせ同様な操作にて40℃に温度調 節したモールド内に混合液を入れ、発泡成形を行った。混合液を入れた時点から10分後 にフォームを脱型した。成型フォームからフォームの流動性、コア密度、接着強度、寸法 安定性を評価した。結果を表4にあわせて示す。

[0055]

比較例15~比較例29

ポリオール、発泡剤、整泡剤を表5に示した原料配合比にてプレミックスAを調合した。 プレミックスA 47.1gを300m1ポリエチレンカップに取り、表5に示した触媒 を、各々の反応性が下記のゲルタイムで90秒となる量を添加し、20℃に温度調整した 。別容器で20℃に温度調整したポリイソシアネート液(MR-200)をイソシアネー 20 トインデックス {イソシアネート基/OH基 (モル比) ×100) } が110となる量だ けプレミックスAのカップの中に入れ、素早く攪拌機にて6500rpmで5秒間攪拌し た。混合攪拌した混合液を40℃に温度調節した2リットルポリエチレンカップに移し発 泡中の反応性を測定した。次に原料スケールをアップさせ同様な操作にて40℃に温度調 節したモールド内に混合液を入れ、発泡成形を行った。混合液を入れた時点から10分後 にフォームを脱型した。成型フォームからフォームの流動性、コア密度、接着強度、寸法 安定性を評価した。結果を表6にあわせて示す。

[0056]

【表 5】

15 16 17 18 19 20 100 100 100 100 100 25 25 25 25 25 25 25 25 25 25 25 25 20 20 20 20 20 20 0.4 0.3 0.4 0.5 0.35 0.45 0.8 1.0 1.0 1.0 1.0 1.0 1.0 1.0 1.0 1.0 1.0 1.0											比較例							
プ ボリオール 1) 100 100 100 100 100 トレドCー141b 25 20				15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	52	56	27	28	
A HCFC—141b 25 20 A Babala 2.0 <th>\vdash</th> <th>N-</th> <th>ポリオール 1)</th> <th>100</th> <th>5</th> <th>8</th> <th>5</th> <th>100</th> <th>180</th> <th>100</th> <th>100</th> <th>8</th> <th>8</th> <th>3</th> <th>8</th> <th>9</th> <th>8</th> <th></th>	\vdash	N -	ポリオール 1)	100	5	8	5	100	180	100	100	8	8	3	8	9	8	
A 整治剤 2) 2.5 2.5 2.5 2.5 2.5 2.5 2.5 2.5 2.5 2.5 2.5 2.5 2.0 <td< th=""><th></th><th>Z 111</th><td>HCFC-141b</td><td>25</td><td>22</td><td>25</td><td>22</td><td>22</td><td>25</td><td>25</td><td>25</td><td>52</td><td>52</td><td>52</td><td>25</td><td>25</td><td>52</td><td></td></td<>		Z 111	HCFC-141b	25	22	25	22	22	25	25	25	52	52	52	25	25	52	
A 整治剤 2) 2.0		ック	¥	2.5	2.5	2.5	2.5	2.5	2.0	2.0	2.0	2.0	5.0	2.0	5.0	2.0	2.0	
施媒A 3 0.4 0.3 0.4 0.5 0.35 0.45		κ ∢	整治型	5.0	2.0	2.0	2.0	2.0	2.0	2,0	2.0	2.0	2.0	2.0	2.0	2.0	2.0	
2	阳台	<u> </u>	他媒A 3)	4.0	0.3	0.4												
	(1		独集B 4)				0.5	0.35	0.45									
(2) (2) (2) (3) (4) (4) (4) (4) (4) (4) (4) (4) (4) (4			(集) (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1							0.55	0.35	0.5						
触触集 (2) (3) (4) (4) (4) (4) (4) (4) (4) (4) (4) (4	能	<u>" ></u>	(動媒口 8)										0.65	0.45	9.0			
0.6 0.8 0.9) .	想	触媒 577	8.0			1.0			Ξ			1.3			1.5		
0.8 0.9 0.9 0.9		Ķ	触媒 69)		9.0			0.7			0.7			6.0			1.2	
110 110 110 110 110 110			(6 5)			0.8			6.0			1.0			1.2			
		15	イソシアネート INDEX 10)	55	=	110	110	110	2	110	110	110	110	110	110	110	110	음

1) 旭硝子(株)製シュークロース/労香族アミン系ポリエーテルポリオール(OH価=

2) 日本ユニカー(株)製シリコーン系界面活性剤(商品名:SZ-1627)3) N. Nージメチルプチルアミン(Aldrich社製)

4) N, Nージメチルヘキシルアミン(Aldrioh社製)

5) N, Nージメチルオクチルアミン(東京化成社製)

6) N, Nージメチルドデシルアミン(東京化成社製) 7) ドリエチレンジアミン 33重量%エチレングリコール溶液(東ツー(株)製TEDA-L33)

8) N, N, N', N' ーナトラメチルー1, 6ーヘキサンジアミン(東ソー(株)製TOYOCATーMR)

9) N, Nージメチルシクロヘキシルアミン(Aldrich社製)

10) 日本ポリウレタン(株)製クルードMDI(MR-200)、INDEX=(NCO番モル数/OH苺モル数)×100

10

20

30

40

【表 6】

								比較例							
	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	52	26	27	28	29
反応性(秒)															
717-4974	31	25	27	53	24	52	3.	22	25	8	22	92	<u>.</u>	52	56
ታルタイム	06	68	8	8	91	06	8	06	06	91	06	8	8	8	06
タックフリータイム	131	123	125	129	122	126	130	124	125	128	126	125	129	125	126
ライズタイム	146	139	142	143	137	140	145	138	139	143	136	139	143	139	140
フォーム物性							_								
流動性 (cm)	18	84	83	8	83	82	8	83	83	8	84	83	18	84	84
コア密度 (kg/m³)	29.2	28.2	28.4	29.3	28.3	28.0	29.0	28.2	28.4	29.3	28.4	28.3	29.3	28.0	28.1
接着強度 (kgf/cm²)	1.62	1.76	1.71	1.70	1.86	1.79	1.67	1.82	1.75	1.65	1.83	1.72	1.62	1.78	1.70
寸法安定性(%)	-1.0		-1.2 -1.3	-0.8	-12	-1.1	-0.8	-1.0	-1.2	-0.9	-1.3	-1.5	-0.9	-1.3	-1.2

20

30

40

表 2 、表 4 及び表 6 から明らかなように、本発明のアミン化合物を触媒として使用することで、流動性、接着強度及び寸法安定性に優れたフォームを製造することができる。 【 0 0 5 7】

すなわち、実施例1~実施例12は、本発明の触媒組成物を使用して、1,1,1,3,3ーペンタフルオロプロバン(HFC-245fa)発泡硬質ポリウレタンフォームを製造した例であるが、これらはいずれも流動性、接着強度及び寸法安定性に優れた硬質ウレタンフォームを得ることができている。また、実施例13~実施例24は、本発明の触媒組成物を使用して、1,1,1,3,3-ペンタフルオロブタン(HFC-365mfc)発泡硬質ポリウレタンフォームを製造した例であるが、これらはいずれも流動性、接着強度及び寸法安定性に優れた硬質ウレタンフォームを得ることができている。

[0058]

これに対し、比較例1~比較例4及び比較例8~比較例11は、上記一般式(1)で示される脂肪族アミン化合物のみを触媒に用いて硬質ポリウレタンフォームを製造した例であるが、触媒量が多く必要であり、流動性及び寸法安定性が劣るフォームとなっている。

[0059]

また、比較例5~比較例7及び比較例12~比較例14は、上記一般式(1)で示される 脂肪族アミン化合物を併用しないで、トリエチレンジアミン、N,N,N',N'ーテト ラメチルー1,6-ヘキサンジアミン又はN,Nージメチルシクロヘキシルアミンのみを 触媒に用いて硬質ポリウレタンフォームを製造した例であるが、流動性、接着強度及び寸 法安定性が劣るフォームとなっている。

[0060]

また、比較例15~比較例29は、発泡剤として、1,1ージクロロー1ーフルオロエタン (HCFC-141b) を使用した例であるが、本発明の触媒組成物を触媒として使用しても、フォームの流動性、接着強度及び寸法安定性に顕著な効果は認められない。

[0061]

【発明の効果】

本発明の方法によれば、発泡剤として1, 1, 1, 3, 3ーペンタフルオロプロパン(HFC-245fa)及び/又は1, 1, 1, 3, 3ーペンタフルオロブタン(HFC-365mfc)を使用しても、フォームの物性を損なうことなく、フォームの流動性、接着強度及び寸法安定性に優れた硬質ポリウレタンフォームを製造することができる。また、本発明の方法によれば、従来の発泡剤(HCFC-141b)を使用して製造したフォームと比較しても物性的に遜色ないフォームを得ることができる。

フロントページの続き

F ターム(参考) 4J034 DB04 DB05 DF01 DF14 DQ03 DG04 DJ08 DN03 DQ09 DQ16 DQ18 HA07 HC03 HC12 HC13 HC17 HC18 HC61 HC64 HC67 JA01 JA12 KA01 KB04 KD12 NA02 NA03 NA05 NA06 NA08 QA01 QB01 QB16 QC01 QD03 RA10 RA14 RA15 SA01 SE01

【要約の続き】

選ばれる 1 種又は 2 種以上の化合物とを含有してなる触媒組成物を使用し、且つ発泡剤として、HFC-245fa 及び/又はHFC-365mfcを使用する。

【選択図】 なし

This Page is Inserted by IFW Indexing and Scanning Operations and is not part of the Official Record

BEST AVAILABLE IMAGES

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images include but are not limited to the items checked:

☐ BLACK BORDERS
☐ IMAGE CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES
FADED TEXT OR DRAWING
BLURRED OR ILLEGIBLE TEXT OR DRAWING
☐ SKEWED/SLANTED IMAGES
☐ COLOR OR BLACK AND WHITE PHOTOGRAPHS
GRAY SCALE DOCUMENTS
LINES OR MARKS ON ORIGINAL DOCUMENT
REFERENCE(S) OR EXHIBIT(S) SUBMITTED ARE POOR QUALITY
□ OTHER.

IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

As rescanning these documents will not correct the image problems checked, please do not report these problems to the IFW Image Problem Mailbox.